

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 02-060081

(43)Date of publication of application : 28.02.1990

(51)Int.Cl.

H01T 13/20

F02P 13/00

H01T 13/38

(21)Application number : 63-209452

(71)Applicant : NGK SPARK PLUG CO LTD

(22)Date of filing : 25.08.1988

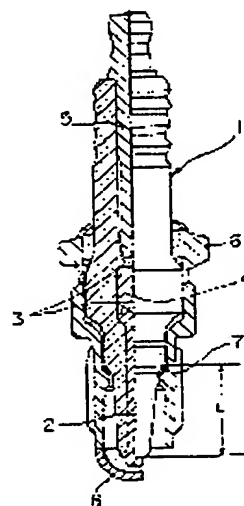
(72)Inventor : OSHIMA TAKAFUMI
KOZUKA KAZUHIKO
NAGATA SHINJI

(54) SPARK PLUG FOR INTERNAL COMBUSTION ENGINE AND MANUFACTURE THEREOF

(57)Abstract:

PURPOSE: To make the spark plug good resistive to pollution by use of $L=W/20+(M-K)$ (provided that $2.0 \leq K \leq 6.0$) where W = thermal conductivity of good thermally conductive ceramic, M = size of thread, L = length of the leg of good thermally conductive ceramic and K = correction factor.

CONSTITUTION: In the formula, the unit of W is the W/mk , the unit of M is the mm, and the unit of L is the mm. A center electrode 2 is inserted into the tip of the shaft hole of an insulator 1, and a resistor 4 attaches to conductive glasses 3 with a terminal electrode 5 by placing itself between the conductive glasses 3 such that they are sealed up. This insulator 1 is fixed to the inside of the lumen of a main-body fitting 6 equipped with a set screw through packing, and spark gap is formed between an external side electrode 8 jointed to the end face of the fitting 6 and the center electrode 2. In a case of a plug having such a structure, a plug with a size of thread M of 14mm, a length of leg L of 14mm can achieve the purpose by means of an insulator whose thermal conductivity is $70W/mk$, but in case of the same length of leg, an insulator having a thermal conductivity of $110W/mk$ is necessary for M 12mm and an insulator having a thermal conductivity of $150W/mk$ is necessary for M 10mm. Thereby, it is possible to determine the length of leg and thermal conductivity of an insulator referring to the size of thread.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

⑩ 日本国特許庁(JP)

⑪ 特許出願公開

⑫ 公開特許公報(A)

平2-60081

⑬ Int. Cl.³H 01 T 13/20
F 02 P 13/00
H 01 T 13/38

識別記号

3 0 1 J

庁内整理番号

7337-5G
7708-3G
7337-5G

⑭ 公開 平成2年(1990)2月28日

審査請求 未請求 請求項の数 3 (全4頁)

⑮ 発明の名称 内燃機関用スパークプラグおよびその製造方法

⑯ 特 願 昭63-209452

⑰ 出 願 昭63(1988)8月25日

⑱ 発 明 者 大 島 崇 文 愛知県名古屋市瑞穂区高辻町14番18号 日本特殊陶業株式会社内

⑲ 発 明 者 小 塚 和 彦 愛知県名古屋市瑞穂区高辻町14番18号 日本特殊陶業株式会社内

⑳ 発 明 者 永 田 真 二 愛知県名古屋市瑞穂区高辻町14番18号 日本特殊陶業株式会社内

㉑ 出 願 人 日本特殊陶業株式会社 愛知県名古屋市瑞穂区高辻町14番18号

㉒ 代 理 人 弁理士 星 野 昇

明 細 書

1 発 明 の 名 称

内燃機関用スパークプラグおよびその製造方法

2. 特 許 請 求 の 範 囲

- (1) 熱伝導率が、少くとも 30 W/mK 以上の性能を有する良熱伝導性セラミックスから成るスパークプラグに於て、良熱伝導性セラミックスの熱伝導率を W [W/mK]、取付けネジ径を M [mm]、 Al_2O_3 セラミックスプラグと同等の耐ブレイグニション性を満足する、良熱伝導性セラミックスの脚長を L [mm]、絶縁体形状の違いによる補正係数を K としたとき、次式

$$L = \frac{1}{2.0} W + (M - K) \quad \dots\dots (1)$$

$$\text{ただし } 2.0 \leq K \leq 6.0 \quad \dots\dots (2)$$

を満足することを特徴とする内燃機関用スパークプラグ。

- (2) 良熱伝導性セラミックスが、主として窒化ア

ルミニウム (AlN) である請求項1に記載の内燃機関用スパークプラグ。

- (3) 良熱伝導性セラミックス(窒化アルミニウム)の焼結助剤、その添加量および不純物元素の量を制御し、所定の熱伝導率を有する前記セラミックスとし、これを用いることよりなる請求項1または2に記載の内燃機関用スパークプラグの製造方法。

3 発 明 の 詳 細 な 説 明

〔産業上の利用分野〕

本発明は、耐ブレイグニション性が大きく、カーボン汚損の少ない自動車等の内燃機関用スパークプラグおよびその製造方法に関する。

〔従来の技術〕

従来、内燃機関用スパークプラグの磁器絶縁体としては、 Al_2O_3 が常用されていた。

〔発明が解決しようとする課題〕

前記した公知のスパークプラグに使用されている Al_2O_3 は、熱伝導率が 20 W/mK 程度しかなく、エンジン内で高温の燃焼ガスに曝され

るとホットスポットを生じ、ブレイクニシヨンを起し易かつた。耐ブレイクニシヨン性は、第1図に示す磁器絶縁体の脚長しと、使用絶縁体の熱伝導率およびネジ径に左右されるものである。一方、カーボン発生量の多い低速域でのカーボン汚損性は、前記磁器絶縁体の脚長が長い程良好であり、 Al_2O_3 は、これらの要件を満足させるためには材質的に性能の限界に到達している。

本発明は、前記した従来技術の問題点を解決し、低速域でカーボン汚損が少なく、かつ、耐ブレイクニシヨン性に優れた内通機用スパークプラグおよびその製造方法を提供することを目的としている。

〔課題を解決するための手段〕

上記目的を達成するため、本発明は、スパークプラグの磁器絶縁体として従来使用されていたアルミナ(Al_2O_3 、熱伝導率20W/mk)に代えて、良熱伝導性セラミックスを用いることにより、前記磁器絶縁体の脚長(絶縁パス)をよ

り長いものとし、耐ホットスポット性およびカーボン汚損に対して有利なスパークプラグを得ようとするものであり、また、前記セラミックスの熱伝導率とプラグネジ径の関係から、脚長をどの位の長さに設計できるかを数値規制しようとするものである。ネジ径が小さくなるにつれ絶縁体径(断面積)も小さくなり、それに従って軸方向の熱伝導の割合も低下する。これらの関係を多数の実験結果をまとめることにより、次のような関係式によつて表わせることを確認した。

すなわち、良熱伝導性セラミックス、例えば窒化アルミニウム(AlN)の熱伝導率を W [W/mk]、脚長を L [mm]、ネジ径を M [mm]、スパークプラグ形状の違いによる熱伝導の程度を補正するパラメータを K とすると、

$$L = \frac{1}{2.0} W + (M - K), \text{ただし } 2.0 \leq K \leq 6.0$$

で表わすことができる。熱伝導の良好な形状、例えば円錐形状の場合、 K は6.0に近くなる。

一般タイプは経験上4.0程度となる。また、 AlN の熱伝導率 W については、焼結助剤、例えば Y_2O_3 、 YF_3 等の含有量、あるいは原料粉末中の不純物酸濃度等を制御することにより、任意の熱伝導率を持つ原料を得ることができ、上記式にあてはめて使い分けることが可能である。

〔作用〕

従来、スパークプラグの磁器絶縁体に使われてきた Al_2O_3 および各種良熱伝導性セラミックスの特性は、第1表に示すとおりである。

第 1 表

	$\alpha-Al_2O_3$	B_2O_3	cBN	AlN
結 晶 系	六方晶 (コランダム型)	六方晶	六方晶	六方晶 (ウルツ鉱型)
熱伝導率 W/mk	20	260	600	60~180
線膨張係数	7.5×10^{-6}	7.5×10^{-6}	3.7×10^{-6}	4.5×10^{-6}
ヤング率	37000	37000	—	33000
曲げ強度	35	24	—	40
密度	3.8	5.0	5.4	3.2

そして、ブレイクニシヨンの起点が形成される磁器絶縁体の熱伝導を良くすることにより、熱容量が小さくて温度の上昇し易い小型スパークプラグにおいて、従来より長い脚長の製品を得ることができる。また、良熱伝導性セラミックスとして AlN を選定することにより、 B_2O_3 に付随する毒性の問題、cBNの高コストの問題が克服でき、スパークプラグとして十分使用することができた。

〔実施例〕

図面によつて本発明を説明すると、第1図は本発明のスパークプラグの構造を示しており、絶縁体1の軸孔先端に中心電極2を挿入して、抵抗体4が導電性ガラス3、3を挟んで端子電極5と共に封着されており、この絶縁体1を収付ネジを備えた主体金具6の内腔内にパッキングを介して固定し、前記主体金具6の端面に接合された外側電極8と、前記中心電極2との間に火花間隙を形成したスパークプラグである。

本発明の具体例として窒化アルミニウム(AlN)

を主成分とする磁器絶縁体を持ち、第2図に示すネジ径、脚長および熱伝導率のスパークプラグを製作し、1600 cc DHC エンジンに装着し、5500 rpm \times 4/4の条件で点火進角を可変してブレイグニション性能を測定した。

第2表

ネジ径M14		ネジ径M12		ネジ径M10		ネジ径M8	
脚長	熱伝導率	脚長	熱伝導率	脚長	熱伝導率	脚長	熱伝導率
110	60	110	60	110	60	110	60
	100		100		100		100
	150		150		150		150
	180		180		180		180
140	60	140	60	140	60	140	60
	100		100		100		100
	150		150		150		150
	180		180		180		180
170	60	170	60	170	60	170	60
	100		100		100		100
	150		150		150		150
	180		180		180		180
200	60	200	60				
	100		100				
	150		150				
	180		180				

なお、比較のため Al_2O_3 (熱伝導率 20 W/mk) を用いた同一形状のスパークプラグを製作し、評価した。その結果は第2図に示すとおりである。第2図には、各ネジ径に対する熱伝導率と脚長の等耐熱性の特性を示している。例えばネジ径 M14 mm、脚長 L14 mm のスパークプラグでは、熱伝導率 70 W/mk の絶縁体により目的が達成されるが、同一脚長の場合、ネジ径 M が 12 mm では 110 W/mk、M10 mm では 150 W/mk、M8 mm では 190 W/mk の熱伝導率を持つ絶縁体がそれぞれ必要とされることが判り、これにより収付ネジ径に対して絶縁体の脚長と熱伝導率をどのように設定すればよいかを判断することが理解できる。

また、第3図は、ネジ径 M14 mm のスパークプラグを用いたときの脚長とカーボン汚損の関係を示したものであり、テストは室温 - 10℃ で 1600 cc 4 気筒 DHC エンジン搭載車を用い、アイドリング (90 sec) と低速 (Max 35 km/h 120 sec) の繰り返しパターン運転を1サ

イクルとして、絶縁抵抗の低下によつて評価した。その結果から、脚長を長くするほど、耐カーボン汚損性を向上できることが明らかである。熱伝導性の良い AlN 絶縁体を使用することにより、脚長は一層長くすることが可能となり、耐カーボン汚損性に有利となる。

〔発明の効果〕

本発明は以上説明したように構成されているため、次のような効果が奏される。

従来の Al_2O_3 (熱伝導率 20 W/mk) ベースで、スパークプラグの基本設計が決められていたのを、熱伝導率の高い AlN を用いることで、磁器絶縁体脚長が更に長くでき、耐汚損性に優れたプラグを得ることができる。また、磁器組成の調整により AlN の熱伝導率を測定することで、 Al_2O_3 に対しどれ位脚長を伸ばすことができるかも設計でき、その長さ割合はネジ径によつてほぼ経験式的に整理することが可能となり、より簡易に良熱伝導性セラミックスを用いたスパークプラグを設計製作することができる。

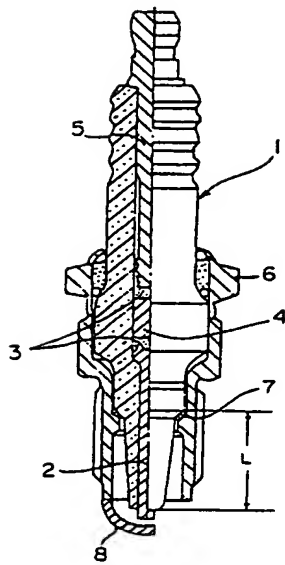
4. 図面の簡単な説明

第1図は、本発明スパークプラグの半横断面図、第2図はスパークプラグの耐ブレイグニション性実験の結果を示す説明図、第3図は同じくカーボン汚損性の改善を示す説明図である。

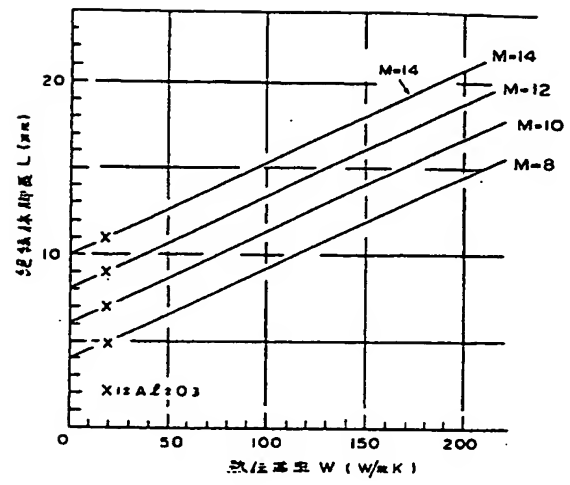
- 1 絶縁体
- 2 中心電極
- 3 導電性ガラス
- 4 抵抗体
- 5 端子電極
- 6 主体金具

代理人 星 野 井

第1図



第2図



第3図

